

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 2002321111 A

(43) Date of publication of application: 05.11.02

(51) Int. CI

B23B 51/06 B23B 47/34 B23Q 11/10

(21) Application number: 2001198232

(22) Date of filing: 29.06.01

(30) Priority:

23.02.01 JP 2001048406

(71) Applicant:

YUNITAKKU KK TOSHIBA

TUNGALOY CO LTD

(72) Inventor:

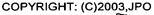
NOMURA TAKUJI YOSHIDA YUZO

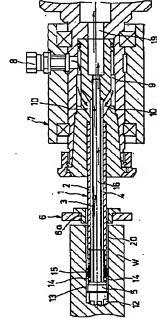
(54) DEEP HOLE DRILLING APPARATUS

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a deep hole drilling apparatus which can perfectly grasp a hydraulic state of cutting fluid during cutting and can exactly work a safety device.

SOLUTION: A drill head 5 is mounted on a tip end portion of a tool shank 1 composed of a double-tube that has a cutting fluid supply passage 4 formed between an outer tube 2 and an inner tube 3. In addition, an opening communicating with the hollow part of the inner tube 3 is provided on the tip end of the drill head 5, and cutting fluid blowing ports 14 connecting a drilling hole 13 to the cutting fluid supply passage 4 is provided on an external periphery of the drill head 5. The cutting fluid supplied by pressure from the base end side of the tool shank 1 to the cutting fluid supply passage 4 is blown from the cutting fluid blowing ports 14 to the drilling hole 13. The blown cutting fluid is made to flow from the tip end opening of the drill head 5 into the hollow part 16 of the inner tube 3 together with chips and discharged.





(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-321111 (P2002-321111A)

(43)公開日 平成14年11月5日(2002.11.5)

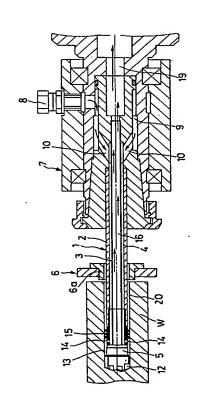
(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	FΙ	テーマコード(参考)
B 2 3 B 51/06		B 2 3 B 51/06	D 3C011
			A 3C036
47/34		47/34	A 3C037
B 2 3 Q 11/10		B 2 3 Q 11/10	D
		審査請求 未請求 請求項の	D数4 OL (全 7 頁)
(21)出願番号	特願2001 198232(P2001 198232)	(71)出願人 390033330	
		ユニタック株式会	社
(22)出願日	平成13年6月29日(2001.6.29)	兵庫県尼崎市武庫	之在5丁目13番3-501
		号	
(31)優先権主張番号	特願2001-48406 (P2001-48406)	(71)出願人 000221144	
(32)優先日	平成13年2月23日(2001.2.23)	東芝タンガロイ树	式会社
(33)優先権主張国	日本 (JP)	神奈川県川崎市幸	区堀川町580番地 ソリ
		ッドスクエア	
		(72)発明者 野村 倬司	
		兵庫県尼崎市武庫	江 之在5丁目13番3-501
		号 ユニタック棋	式会社内
		(74)代理人 100069578	
		弁理士 藤川 ま	? 司
			最終頁に続く
		I	

(54) 【発明の名称】 深穴切削装置

(57)【要約】

【課題】 切削加工時における切削油の油圧状態を完全に把握できて、安全装置を正確に作動させることができる深穴切削装置を提供する。

【解決手段】 アウターチューブ2とインナーチューブ3との間に切削油供給路4を形成した二重管からなる工具シャンク1の先端部にドリルヘッド5を装着すると共に、ドリルヘッド5の先端にインナーチューブ3の中空部に連通する開口部を設け、ドリルヘッド5の外周部には切削穴13と切削油供給路4とを連通する切削油供給路4に加圧供給した切削油を前記切削油噴出口14から切削穴13に噴出させて、その切削油を切屑と共にドリルヘッド5の先端開口部からインナーチューブ3の中空部16に流入して排出するように構成する。



20

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 アウターチューブとインナーチューブとの間に切削油供給路を形成した二重管からなる工具シャンクの先端部にドリルヘッドが装着されると共に、このドリルヘッドの先端にインナーチューブの中空部に連連する開口部が設けられ、ドリルヘッドの外周部にはこのドリルヘッドによって被削材に明けられる切削穴と前記切削油供給路とを連通する切削油噴出口が設けられ、前記工具シャンクの基端部側より切削油供給路に加圧供給した切削油を前記切削油噴出口から前記切削穴に噴出させて、その切削油を切屑と共にドリルヘッドの先端開口部からインナーチューブの中空部に流入して排出するように構成されてなる深穴切削装置。

【請求項2】 前記ドリルヘッド又は工具シャンクの外 周部には切削油噴出口の軸方向後部側にリング状の突条 部が設けられて、前記切削穴との間にラビリンスシール が形成されるようになっている請求項1に記載の深穴切 削装置。

【請求項3】 前記突条部はドリルヘッドの軸方向に間隔をおいて複数条設けられると共に、各突条部の外周面と前記切削穴の内周面とのクリアランスが0~0.3mmである請求項1又は2に記載の深穴切削装置。

【請求項4】 被削材には前記複数条の突条部のうち最先端に位置する突条部が挿入可能なガイド穴が穿設され、このガイド穴にガイドされた状態で切削が開始されるようになっている請求項3又は4に記載の深穴切削装置。

【発明の詳細な説明】

【発明の属する技術分野】

【0001】本発明は、深穴切削装置の改良に関するもので、特に、穴の直径が15~18mm以下であるような小径の深穴を切削するのに好適な深穴切削装置に関する。尚、深穴とは、一般に、内径に対して穴深さが約4倍以上の穴を言う。

[0002]

【従来の技術】深穴加工方式には、一般に、ガンドリル方式、BTA(シングルチューブ)方式、及びエジェクタ(ダブルチューブ)方式の3つが知られている。このうち、ガンドリル方式は、図示は省略するが、切屑排出用のV溝部を形成した中空状のドリルを使用し、ドリルシャンク内部を通して高圧の切削油を切刃先端部に送り込み、切刃で生成された切屑を高圧の切削油で破断し、V溝部から強制的に排出する方法で、径が細くて深い穴を精度良く明けることができる。

【0003】図3の(A)はBTA方式の深穴切削装置を示したもので、パイプ状ポーリングバー21の先端部にドリルヘッド22を装着し、このドリルヘッド22の 先端には切刃23を固着し、またドリルヘッド22の外 周部にはガイドバッド24を埋設固定し、また被削材Wの常面に近ガイドバッド24を埋設固定し、また被削材Wの常面に近接してガイドブッシュ25を組み込むだち シング26を配備し、被削材Wとケーシング26の端面 どうしをシール材27によって塞いでいる。しかして、 給油口28より切削油を加圧供給すると、この切削油 は、図中の矢印で示すように、ボーリングバー21とガ イドブッシュ25との隙間から、被削材Wの切削穴29 とドリルヘッド22の外周面との隙間を通って切刃23 に達し、そこからドリルヘッド22中央部の軸線方向に 貫通する穴30よりボーリングバー21の中に流れ込 む。切刃23より生成される切屑18は、その切削油に 10 押し流されて、排出口32より排出される。

【0004】図3の(B)はエジェクタ方式の深穴切削装置を示したもので、アウターチューブ32とインナーチューブ33との間に切削油供給路34を形成した二重管からなるシャンク31の先端部にドリルヘッド35を装着すると共に、ドリルヘッド35にはインナーチューブ33の中空部36に連通する開口部37を形成し、ドリルヘッド35の外周部には被削材Wの切削穴29と前記切削油供給路34とを連通する油穴38を設け、更にインナーチューブ33の内部(中空部36)と外部(切削油供給路34)とを連通させている。尚、図3の(A)に示すBTA方式と同じ部材については同一符号を付している。

【0005】しかして、切削中にケーシング26の給油口28より供給される切削油は、その大部分がアウターチューブ32とインナーチューブ33との間の切削油供給路34を通って油穴38から外に出て、被削材Wの切削穴29とドリルヘッド35の外周面との隙間を通って切刃23に達し、開口部37よりインナーチューブ33の中へ流入するが、切削油の一部はスリット39を通って直接インナーチューブ33の中に流れ込み、このときインナーチューブ33の内部圧が負となる圧力差が生じて吸引力が発生し、そのバキューム効果により切屑18を吸い込んで、排出口40より排出するようになっている。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】ところで、穴の直径が 15~18 mm以下であるような小径の深穴を切削する のに、従来では、専らガンドリル方式が採用されていた。これは、他の方式、例えばBTA方式を採用した場合、このBTA方式の深穴切削装置では、切削進行により穴の深さが深くなるにつれて管内抵抗が次第に大きくなるため、深穴切削中に刃先が潰れるなどの切刃の損傷によって切削油の油圧が異常に高くなった時にその異常圧を検知して切削油の供給や工具の回転を即時に停止させる安全装置を設置しても、その安全装置を正確に作動させることができなくなる。

先端には切刃 2 3 を固着し、またドリルヘッド 2 2 の外 【0 0 0 7】即ち、BTA方式の深穴切削装置により上 周部にはガイドパッド 2 4 を埋設固定し、また被削材W 記の小径深穴加工を行うとすれば、ボーリングバー 2 1 の端面に近接してガイドブッシュ 2 5 を組み込んだケー 50 乃至ドリルヘッド 2 2 の外周面と切削穴 2 9 との隙間が

40

可なり小さくなるため、深穴の切削進行中にその隙間が 切屑18によって詰まり易く、従って直ぐに切削油が高 圧状態となって、実際に切刃23が破損していないにも かかわらず、安全装置が作動するようになるからであ る。要するに、BTA方式によっては、切削油の油圧状 態を完全に把握することができない。

【0008】また、BTA方式の深穴切削装置では、圧 力のかかった切削油が切削穴の入口から洩れて吐出する のを防ぐために、被削材Wとケーシング26の端面との 間で密着するシール材27を必要とし、このシール材2 7を取り付けるのに手間がかかって非常に面倒となる。

【0009】一方、エジェクタ方式の深穴切削装置で は、アウターチューブ32とインナーチューブ34との 間の切削油供給路34に供給された切削油は、この切削 油供給路34を通ってドリルヘッド35の切刃23側に 送給されるが、切削油の一部がスリット39からインナ ーチューブ33の内部に流れ込むことから、ドリルヘッ ド35の切刃23側に送給される切削油の圧力が弱くな り、しかして小径深穴切削の場合には、ドリルヘッド3 5外周と切削穴29との隙間が小さいために、切削油が 切刃23に対し十分に供給され難い、と云う問題があ る。

【0010】上記のような理由で、小径の深穴切削に は、従来より、ガンドリル方式が採用されているが、こ のガンドリル方式にも問題がある。それは、ガンドリル がドリルシャンクの側面部に切屑排出用V溝部を形成し ているため、ドリル全体の剛性が低く、捩れ及び曲げモ ーメントに対して弱く、それがために切削加工速度をB TA方式やエジェクタ方式の場合の約1/3程度迄落と さざるを得ず、従って作業能率が非常に悪い、と云うこ とである。

【0011】本発明は、上記の事情に鑑みてなされたも ので、切削加工時における切削油の油圧状態を完全に把 握できて、安全装置を正確に作動させることができるよ うにすると共に、切削加工速度を十分に速くできて、作 業能率を高めることのできる深穴切削装置を提供するこ とを目的とする。

[0012]

【課題を解決するための手段】請求項1に係る発明の深 穴切削装置は、アウターチューブ2とインナーチューブ 3との間に切削油供給路4を形成した二重管からなる工 具シャンク1の先端部にドリルヘッド5が装着されると 共に、ドリルヘッド5の先端にインナーチューブ3の中 空部に連通する開口部17が設けられ、ドリルヘッド5 の外周部にはドリルヘッド5によって被削材Wに明けら れる切削穴13と前記切削油供給路4とを連通する切削 油噴出口14が設けられ、前記工具シャンク1の基端部 側より切削油供給路4に加圧供給した切削油を前記切削 油噴出口14から前記切削穴13に噴出させて、その切 削油を切屑18と共にドリルヘッド5の先端開口部17 50 きに開口形成され、またヘッド本体11の軸方向中間部

からインナーチューブ3の中空部16に流入して排出す るように構成されてなることを特徴とする。

【0013】請求項2は、請求項1に記載の深穴切削装 置において、前記ドリルヘッド5又は工具シャンク1の 外周部には切削油噴出口14の軸方向後部側にリング状 の突条部15 aが設けられて、前記切削穴13との間に ラビリンスシール15が形成されるようになっているこ とを特徴とする。

【0014】請求項3は、請求項1又は2に記載の深穴 切削装置において、前記突条部15aはドリルヘッド5 の軸方向に間隔をおいて複数条設けられると共に、各突 条部15 a の外周面と前記切削穴13の内周面とのクリ アランスが 0~0.3 mmであることを特徴とする。

【0015】請求項4は、被削材Wには前記複数条の突 条部15aのうち最先端に位置する突条部15aが挿入 可能なガイド穴20が穿設され、このガイド穴20にガ イドされた状態で切削が開始されるようになっている請 求項3又は4に記載の深穴切削装置。

[0016]

20

【発明の実施の形態】以下に、本発明に係る深穴切削装 置の一実施形態について図1及び図2を参照して説明す ると、図1は本発明に係る深穴切削装置の全体を示す縦 断面図、図2は図1に示す深穴切削装置の要部拡大図で ある。

【0017】この深穴切削装置は、シャンク受け6によ って支持される円筒状の工具シャンク1を有し、この工 具シャンク1は、アウターチューブ2とインナーチュー ブ3との二重管からなるもので、このアウターチューブ 2とインナーチューブ3との間に切削油供給路4が形成 され、そしてこの工具シャンク1の先端部にドリルヘッ ド5が取着されている。

【0018】工具シャンク1の基端部には切削油供給用 のケーシング7が連結され、このケーシング7の給油口 8から高圧力で供給された切削油は、図1の矢印で示す ように、ケーシング7の内部の環状流路9から連通路1 0を通ってアウターチューブ2とインナーチューブ3と の間の切削油供給路4の基端部側に導入されるようにな っている。

【0019】ドリルヘッド5は、アウターチューブ2の 内径と同じ径の内周面を有する円筒状のヘッド本体1 1、このヘッド本体11の先端部に取着された切刃1 2、及びヘッド本体11の先端部外周側に周方向に間隔 をおいて設けられたガイドパッド11aからなるもの で、図2から分かるように、ヘッド本体11の基端部外 周には、アウターチューブ2の先端部内周に形成された 雌ねじ部2aと螺合する雄ねじ部11aが形成され、へ ッド本体11の先端部側にはドリルヘッド5によって被 削材Wに明けられる切削穴13と前記切削油供給路4と を連通する複数の切削油噴出口14が周方向所要間隔お 20

5

には前記切削油噴出口14の軸方向後部側に、被削材Wの切削穴13との間でラビリンスシール15を形成するリング状の突条部15aが複数条設けられている。また、ドリルヘッド5の先端にはインナーチューブ3の中空部16に連通する開口部17が形成されている。

【0020】上記突条部15aは、被削材Wの切削穴1 3との間でラビリンスシール15を形成するものであっ て、シール効果を十分発揮させるために、ドリルヘッド 5の軸方向に所要間隔をおいて少なくとも4条設けるの が好ましい。また、各突条部15 aの外周面と切削穴1 3の内周面とのクリアランスは、0~0.3mmである ことが好ましい。これらの数値は、この深穴切削装置に 常用される油圧3~7MPaにおける水溶性切削油使用 時のシール効果を実験的に確かめながら求めた数値であ る。尚、この実施形態では、ドリルヘッド5の外周面に 突条部15aを設けているが、このドリルヘッド5が装 着される工具シャンク1の先端部外周面、即ちアウター チューブ2の先端部外周面に設けてもよい。また突条部 15 aは、ドリルヘッド5又は工具シャンク1と一体に 形成してもよいし、あるいはそれらと別体にリング状に 形成したものを後から嵌着するようにしてもよい。

【0021】上記のような構造のドリルヘッド5は、図2に示すように、ヘッド本体11の雄ねじ部11aをアウターチューブ2先端部の雌ねじ部2aに螺合すると共に、ヘッド本体11内にインナーチューブ3の先端部側を突入させて、その先端をヘッド本体11の内奥部に密接係合させることによって、工具シャンク1の先端部に取り付け固定されるようになっている。

【0022】上記のように構成される深穴切削装置を使用して、被削材Wに穴の直径が例えば12mm程度の小径深穴を切削加工するにあたっては、図1に示すように、工具シャンク1の所要部をシャンク受け6のガイドブッシュ6aによって支持した状態で、工具シャンク1又は被削材Wの何れかを回転させながら、この工具シャンク1の先端部を被削材Wに当て付けて穴明け切削を行うと同時に、ケーシング7の給油口8からの高圧力の切削油を、工具シャンク1の基端部側よりアウターチューブ2とインナーチューブ3との間の切削油供給路4に供給して、工具シャンク1先端部側にあるドリルヘッド5の切削油噴出口14から切削穴13に噴出させる。

【0023】ドリルヘッド5の切削油噴出口14から切削穴13に噴出された切削油は、図2の矢印で示すように、ドリルヘッド5の先端部外周面と切削穴13の内周面との間隙を通ってドリルヘッド5先端の切刃12側に至り、更にそこから開口部17通ってインナーチューブ3の中空部16に流入するようになり、これによって切刃12の潤滑及び冷却を行うと共に、切屑18の排出を行う。インナーチューブ3の中空部16に流入した切屑18を含む切削油は、ケーシング7側の排出口19から外部に排出される。

【0024】この場合、ケーシング7の給油口8から切削油供給路4に高圧力で供給された切削油は、その高圧力を維持したまま切削油噴出口14から噴出して切削中の切削穴13に流入されるから、この切削穴13が上記のように直径12mm程度の小径切削穴であって、ドリルヘッド5の外周面と切削穴13の内周面との隙間が非常に小さくても、その隙間に確実に侵入してドリルヘッド5先端の切刃12を通り、開口部17を通って、切屑18と共にインナーチューブ3の中空部16に流入して排出させることができる。

【0025】またこの場合、ドリルヘッド5の後端部では被削材Wの切削穴13との間にラビリンスシール15が形成されるから、切削途上においては切削穴13の切削油噴出口14後部側がシールされ、従って切削油噴出口14から切削穴13に噴出供給された切削油は、工具シャンク1と切削穴13との隙間から外部へ漏出することなく、ドリルヘッド5の切刃12側へ確実に供給されて、潤滑、冷却及び切屑排出の作用を一層有効に行うことができる。

【0026】そして特に、この深穴切削装置では、切削 油供給路4に供給される切削油は、切削加工中は常にド リルヘッド5先端の切刀12から手前側へ隔たった定位 置にある切削油噴出口14から切削穴13に噴出供給さ れるようになっているから、切削油の油圧を完全に把握 することができ、安全装置を確実に作動させることがで きる。即ち、この深穴切削装置を使用する場合、切削油 は、切削進行に伴う切削穴13の深さに関係なく、常に ドリルヘッド5の先端部に供給されるもので、平常時は 当初設定された供給圧力とほとんど同じ一定の圧力とな っているから、安全装置を設置した場合には、切削途上 で仮にドリルヘッド5の切刃12が潰れて切削穴13の 先端部分が目詰まりを起こすなどして切削油の油圧が異 常に高くなれば、安全装置がその切削油の異常圧力を検 知して、切削油の供給及び工具の回転を即時に停止し、 機械などの損傷を未然に防ぐと共に、作業の安全の図る ことができる。

【0027】また、この深穴切削装置は、前記のようにアウターチューブ2とインナーチューブ3との間に切削油供給路4を形成した二重管からなる工具シャンク1の 5を取着してなるもので、従来のガンドリル方式に使用されるガンドリルと違って、工具シャンク1の剛性が高く、捩れ及び曲げモーメントに対しても強いから、切削加工速度を、従来のBTA方式やエジェクタ方式の場合と同様に十分に速くすることができて、作業能率を高めることができる。また、図3の(A)に示すBTA方式のように被削材Wとケーシング26先端部との間をシールする必要がないので、余分な

【0028】本発明に係る深穴切削装置の有効な使用方 の 法は、被削材Wに予めガイド穴20(図1参照)を設け

作業の手間が省ける。

7

ることである。このガイド穴20の加工には、この深穴切削装置と同一の直径を有して長さの短い高剛性ドリルが使用され、複数条の突条部15aのうち最先端に位置する突条部15aが挿入可能な深さに切削加工される。切削の開始は、ガイド穴20にドリルヘッド5に埋設されたガイドパッドを当接させた状態で行い、穴明けが進行するにつれて、この深穴切削装置自身で明けた切削穴13をガイドとして穴切削加工が続行され、もって深穴加工が容易となり、加工精度が向上する。

【0029】本発明に係る深穴切削装置は、上述したように、被削材の穴の直径が15~18mm以下であるような小径の深穴を切削するのに最適な切削装置であるが、勿論このような小径深穴の切削に限らず、穴の直径が15~18mm以上の深穴を切削する場合に使用しても有効である。

[0030]

【発明の効果】請求項1に係る発明の深穴切削装置は、 アウターチューブとインナーチューブとの間に切削油供 給路を形成した二重管構造の工具シャンクの先端部にド リルヘッドを装着すると共に、ドリルヘッド先端にイン ナーチューブの中空部に連通する開口部を形成し、ドリ ルヘッド外周部に被削材の切削穴と切削油供給路とを連 通する切削油噴出口を形成し、切削油供給路に加圧供給 した切削油を切削油噴出口から切削穴に噴出させてドリ ルヘッドの先端開口部からインナーチューブ内に流入さ せて排出するようにしたもので、切削油供給路に供給し た切削油は、深穴切削加工中は常に、ドリルヘッド先端 部の定位置にある切削油噴出口から切削穴に噴出するよ うになっていて、平常時は最初に設定した供給圧力と殆 ど一定の圧力となり、切削油の油圧状態を完全に把握で きるから、切刃の破損や目詰まりなどの異常を検知して 切削油の供給や工具の回転を即時に停止させるための安 全装置を確実に作動させることができことになる。従っ て、この発明は、穴の直径が15~18mmであるよう な小径深穴を切削するのに最適な深穴切削装置と云え る。

【0031】また、この発明の深穴切削装置では、給油口から切削油供給路に供給される切削油の全部がドリルヘッド側に送給されるため、従来のエジェクタ方式のようにドリルヘッド側で切削油の圧力が低下することがな 40く、従ってドリルヘッド外周と切削穴との隙間が非常に狭くなる小径深穴切削の場合でも、ドリルヘッドの切刃に対し十分な圧力の切削油を供給することができ、従ってそのような小径深穴切削において切削油による潤滑、冷却及び切屑排出の作用を有効に行わせることができる。

【0032】また、この深穴切削装置は、二重管からな

る工具シャンクの先端部にドリルヘッドを取着してなるもので、従来のガンドリル方式に使用されるガンドリル と違って、工具シャンクの剛性が高く、捩れ及び曲げモーメントに対しても強いから、切削加工速度を従来のB TA方式やエジェクタ方式の場合と同様に十分速くすることができて、作業能率を高めることができる。

【0033】請求項2に係る発明の深穴切削装置によれば、ドリルヘッド又は工具シャンクの外周部には切削油噴出口の軸方向後部側にリング状突条部が設けられて、被削材の切削穴との間にラビリンスシールが形成されるため、切削油噴出口から切削穴に噴出供給された切削油は、工具シャンクと切削穴との隙間から外部へ漏出することなく、ドリルヘッドの切刃側へ確実に供給されて、潤滑、冷却及び切屑排出の作用を一層有効に行わせることができる。

【0034】請求項3に記載のように、突条部をドリルヘッドの軸方向に間隔をおいて複数条設けると共に、各突条部の外周面と前記切削穴の内周面とのクリアランスが0~0.3mmとなるようにすることによって、ラビリンスシールのシール効果をより有効に発揮させることができる。

【0035】請求項4に記載のように、被削材には前記 複数条の突条部のうち先端に位置する突条部が挿入可能 なガイド穴を穿設し、このガイド穴にガイドされた状態 で切削を開始するようにすれば、深穴切削加工が容易 で、加工精度が向上する。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明に係る深穴切削装置の全体を示す断面 図である。

【図2】 図1に示す深穴切削装置の要部拡大図である。

丁目シャンカ

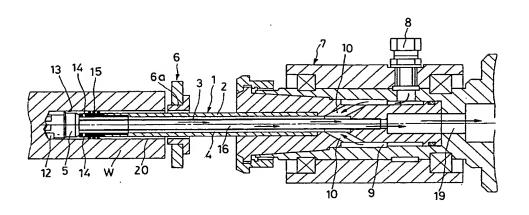
【図3】 (A)は従来のBAT方式の深穴切削装置を示す断面図、(B)は従来のエジェクタ方式の深穴切削装置を示す断面図である。

【符号の説明】

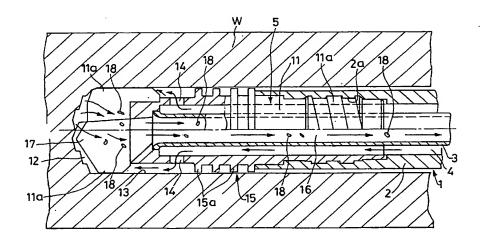
1	上共ンヤング
2	アウターチューブ
3	インナーチューブ
4	切削油供給路
5	ドリルヘッド
1 2	切刃
1 3	切削穴
1 4	切削油噴出口
1 5	ラビリンスシール
1 5 a	突条部
1 6	インナーチューブの中空部
1 7	開口部

30

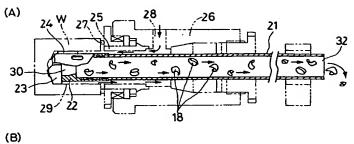
【図1】

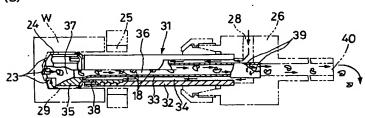


【図2】



【図3】





フロントページの続き

(72)発明者 吉田 裕三

神奈川県川崎市幸区堀川町580番地 ソリッドスクエア 東芝タンガロイ株式会社内

F ターム(参考) 3C011 EE03 EE09 3C036 HH05 3C037 AA04 DD06

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:
☐ BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
FADED TEXT OR DRAWING
BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.